⑱ 日本国特許庁(JP)

m 特許出願公開

# 母公開特許公報(A)

昭61 - 15079

@Int\_Cl\_4

識別記号

庁内整理番号

@公開 昭和61年(1986)1月23日

F 27 D 7/04 C 21 D 1/767 6926-4K 7730-4K

審査請求 未請求 発明の数 1 (全 7頁)

69発明の名称

20代 理 人

ガス循環式加熱又は冷却炉

②特 顧 昭59-134657

②出 顧 昭59(1984)6月29日

砂発 明 者 土 田

芳 街

東京都千代田区大手町2丁目2番1号 石川島播磨重工業

株式会社内

砂発明者 国分

治 雄

東京都千代田区大手町2丁目2番1号 石川島播磨重工業株式会社内

⑪出 願 人 石川島播磨重工業株式

式 東

会社

弁理士 志賀 正武

東京都千代田区大手町2丁目2番1号

ED 45 3

1. 発明の名称

ガス循環式加熱又は冷却炉

2. 特許請求の範囲

処理対象物を収容する処理室の個方を通る領理 ガス通路を値え、この領環ガス通路に、炉内ガス の加熱又は冷却を行う加熱体又性冷却体を値え、 処理室の上部に設けた水平面内で回転する領環フ アンにより、炉内ガスを前配循環ガス通路を行うガ て循環させて処理対象物の加熱又は冷却を行うガ ス循環式加熱又は冷却炉において、部配領環プ ンを交互に正転、逆転させる正逆回転制御装置を 般けたことを特数とするガス循環式加熱又は冷却 使っ

3. 発明の詳細な説明

[ 産業上の利用分野]

との発明は、好内ガスを加熱。または冷却しつ つ炉内を循環させて、処理対象物を加熱、または 冷却するガス循環式加熱又は冷却炉であつて、例 えば、金属熱処理炉、あるいは種々の目的の加熱 要種又は冷却要機として用いられるものに関し、 特化、炉内ガスの温度を均一化するための技術に 係るものである。

[ 従来の技術]

毎8~年13四尺従来より用いられている熱処 選却の構造、およびその機々の特性図を示す。

時間昭61-15079(2)

気寸る七めに炉体1に真空パルブ12sを介して 真空ポンプ12を接続し、また、前配炉体1は、 熱風ガスより炉体1を保護するために2重整によ る水冷ジャケット構造としたものである。なか。 13は処理物Mを収せる炉床、14は喰造ファン 7を慰動するモータである。

上記の無処理炉において、加熱サイクルでは、加熱体 6 により加熱された炉内ガスが循環ファン7 の送風により実験矢印(イ)に示す如く流れて、処理室4 と加熱用ガス通路 5 とを通る加熱系循環医路を循環し、処理物 M を加熱する。

そして、冷却サイタルに入ると、加熱体 6への 通電はオフとなり、かつ、上部扉 8、下部扉 9 が 関となり、ガスは、循環ファン7の送風により破 練矢印付の如く流れて、処理室4と冷却用ガス通 路10とを通る冷却系循環径路を循環し、冷却用 ガス飛路10で冷却コイル11により冷却されて、 処理物別の冷却を行う。上記の如き加熱、冷却に より処理物別の為処理を行う。

従来の熱処選択では、炉内ガスを循環させる物

環ファンは、第8吋におけるX-X線矢視断面を 略図で喪す第10図に示す如く。矢印行の一方向 **に回転するものであつた。との種の熱処理炉にお** いて、循環ファン?からのガスの吐出流は、瘍 10凶に矢印臼で示す如く、循環ファン7の外係 円の接続方向に対して斜めに、旋回しながら吐出 されるから。前面膿(p),後回壁(q)。右側 遊(r)、左領強( s )に当つたガス流は、一方 向に偏流する。したがつて、例えば、右側进 (r) にかいては、第10回の双-双線所面部分の加熱 ガス用通路5化をけるガス流速分布凶である第 11図に示す如く、前壁(p) 鋼の流速が大、後 壁(q)何の流速が小となる。なか、実験によれ ば前壁(p)側が15m/a、後壁(q)偏が 8m/のであつた。また、凶示の熱処理炉は、倒 磁(r)、(a)の長さが前後壁(p)、(q) の長さに対して比較的長い場合を示す。

上配の如く加熱通路5 にかけるガス焼の沈速分布に偏りがあることに起因して、第13回に示す如く、炉内のガス温度が場所によつて不均一とな

る。第13回は、第10回において、処理室4内の前面性(p)側のA部、中央附近のC部、接面 強(q)側のB部のそれぞれについての昇極特性 を示すが、このように場所によつて、および、昇 運域(强度が上昇中にある低温域)と均衡域(温 度が低度一定になる高温域)との領域差によって、 ガスの昇通特性が異なるのは次の理由による。

十なわち、第1に、前述の如く加熱用ガス通路 8におけるガス焼の洗遠が偏つているので、そし て、ガスの温度上昇量は加熱体8部分を通過する 時間(十なわち受熱時間)に比例するので、様 12図に示す如く、ガスが加熱体6部分を通過する 数の温度上昇量は、液速に反比例し、流速の低い方(前側)が大、流速の高い方(後側)が小と なること、第2に、低温域では、流速の高い方が、 なること、第2に、低温域では、流速の高い方が、 なること、第2に、低温域では、流速の高い方が、 か為体8部分を通過する際の温度上昇量が小さく ても熱伝速率が大なることから昇温速度が速く、 一方、均熱時には、加熱体8が発熱している限り、 沈速の低い方が相対的に温度が徐々に上昇すること、の2つの通由により、例えば、昇温域では、 前後の4.別、B側間に、前側のA部の方が高い 30~B0での温度蓋が生じ、均無域では、後側のB部の方が高い5~10.000温度差が生じる。

なか、炉内の前後の壁(p)。(q)の長さが 倒壁(r)。( $\sigma$ )の長さょり長い場合には、個 題(r)。( $\sigma$ ) 近傍にかける流速分布、温度上 昇量、炉内ガス昇盛特性は、それぞれ、焦11回、 第12回、第13回とは逆の特性となる。

また、冷却サイタルでは、ガスは、冷却用ガス 通路10を通り、冷却コイル11により冷却され るが、その場合の位成下降量は、第12回におい て低度上昇量を限度下降量に置き換えた分布とな り、同様に炉内のガス復度は中はり不均一となる。

なお、均一なガス流波分布となるように、ガス の配分と案内を行うガス配分装備を設けることも 試みられたが、構造的にも、コスト的にも問題が あり、修に高番用にかいては実用的でない。

[発明が解決しょうとする問題点]

上記の如く。循環ファン1の回転が一方向であることによりガス硫の抗速分布に偏りが生じ。こ

特開昭61~ 15079(3)

のためにが内のガス強度が不均一となるため、 熱 処理等性が低下するという問題がある。

十なわち、外通中の温度の不均一により、処理 物に角変形、割れが生じ扱い、また、均熟時の選 度差により、焼結あるいは焼成の不均一が生じ、 処理物に微域的、組織的な不均一が生じる。また、 冷却中の温度の不均一により、熱変形、割れが生 じあく、また、剣の焼入れにおいては、強度等の 做被的性質の不均一が生じる。

との発明は、上述の如く 額々の客を生せしめる 炉内ガスの強度分布の不均一という問題点を解決 しょうとするものである。

#### [問題点を解決するための手段]

本発明は、処理対象物を収容する処理電の偶方を通る循環ガス通路を備え、との循環ガス通路に、 炉内ガスの加熱又は冷却を行り加熱体又は冷却体 を備え、処理速の上部に設けた水平面内で回転す る循環ファンにより、炉内ガスを前記循環ガス通 路を通して循環させて処理対象物の加熱又は冷却 を行りガス循環式加熱又は冷却炉において、上記 問題点を解決するために、前記循環ファンを交互 に正転、逆転させる正逆回転制興装配を設けた。

ここで、本発明の炉は、加熱のみを行りもので も、冷却のみを行りものでも、また、加熱および 冷却の両方を行りものでもよい。また、頒場ガス 通路は、加熱用ガス通路と冷却用ガス通路とが別 個に設けられたものでも、あるいは共通に用いら れるものでもよい。

### (作用)

上記標成化おいて、炉内ガスは、沿遠盆の上部の循環ファンにより送風されて、処理室の保方の循環ガス透路を通つて処域室内を通る循環をなし、そして、循環ガス通路で加熱体または冷却体部分を通過する際に加熱、又は冷却されて、処理物を加熱又は冷却する。とこで、循環ファンは正逆回転割弾設置により削削され交互に正逆回転をくり返す。

循環ファンは水平関内で回転する(すなわち、 銀直なファン軸を持つ)ものであるから、処理室 の保方にある循環ガス通路に入るガス説の深速分

布に個りが生じ、したがつて、循環ファンが一方向に回転している状態では、前配液速分布の個りに起因して、炉内の場所により異なる昇温特性(又は降温特性)を示し、炉内ガス温度が不均一になるが、循環ファンが逆方向に回転した時に、逆の昇温特性(又は降温特性)を示すもので、炉内ガス温度の不均一がならされ、結局、炉内のガス温度は、場所によらずほぼ均一に昇温(又は降温)する。

## (要放例)

本発明は、第8図、第9図に示した従来からある伊体構造のものにも、領因ファンの正逆回転の 制御を行う正逆回転制御製量を設けるととにより、 適用できるものであるが、本発明の効果を充分に 出すために考慮した実施例を第1図~解1図に結 づいて説明する。なお、第1図にないて、右側半 分は加熱時、左側半分は冷却時の状態を示す。

この熱処理炉の構造自体は終8 畝、第9図のものとほぼ共通するので、共通する部分には同じ符号を付して説明を省略するが、この製施例では、

加熱室2の個性の個力に七の個性と平行に整視板20を設け、その個性外面と整視板20との間の 冷却時の循環ガス通路、十なわち、冷却用ガス通路10に冷却コイル11を配列し、また、加熱時 の循環ガス通路、十なわち、加熱用ガス通路5の 上部の入口部分に加熱用ダンパ21を設けている。 なお。22は図示路の真空ポンプに通じる排気口、 23は不活性ガスまたは熱処理ガスを供給する始 気口、24は上部 第8を開閉する上部シリンダ、 25は下部 第9を開閉する下部シリンダ、1 a は 水冷ジャケットである。

本発明でおいては、循環ファン?の回転方向を 側部して交互に正転、逆転させる正逆回転制御袋 値が設けられている。この正逆回転制御袋屋の1 異胞例を解2図に示す。この正逆回転制御袋屋 26は、熱電対等の温度センサ27を、処理物M の前後両端の近傍(例えば、第4図にかけるA部、 B部)と基準点(例えば解4図にかけるC部)と の各々に配置し、基準点Cの温度に対し、A部又 はB部の温度が、あらかじめ設定された温度差の

特別昭61-15079(4)

値よりも大となつた時、各温度センサ2?からの 便号が入力される個強股定路28が切替信号を正 逆切替スイッチ29K出して、この正逆切替スイ ッチ29が切り替わり、循環ファン1のモーダ 14の回転方向が切り替わるようにしたものであ る。なお、もらかじめ伽滋設定器28に設定する 温度法の値は、処理物の材質、形状、ヤエび処理 程度等の概念件に応じて定める。

せた。第3回は正逆回転制御袋覆26の他の実 旅倒を示し、タイマ30により一定時間閲覧で正 逆切替スイツチ31を切替え、モータ14を交互 化正転、逆転させるものである。その間領は、処 理物の材質、形状、および処理温度等の経条作か ら経ぬ的化推過のものに設定するとよい。

上述の熱処理炉において、加熱時には降1図の 右側半分に示す如く、加熱用ダンパ21が開、上 部路8、下部路9が閉となり、炉内ガスは、矢印 (4)で示す如く加熱用ガス通路 5 を通つて加熱体 6 により加贴され、処理室4内に入つて処理物Mを 加熱する。との炉内ガスの循環は循環ファン?に より行われるが、その際、循環ファン7は、正逆 回転制制設置26により制御されて、炉内ガス區 度の不均一状態に応じて、または、一定時間間隔 毎に、第4図の実験矢印付の正板、破験矢印付の 逆転をくり返えす。したがつて、循環ファン1K よるガスの吐出死社。実額矢印(N)の方向。破額矢 印刷の方向に交互に切り替わり、そのガス焼は、 第5回に突破で示す速度分布の状態と破裂で示す 逆の速度分布の状態とを交互にくり返えす。した がつて、ガス流の速度分布の偏りに起因する場所 により異なる昇蓮特性が、例えばA部とB部とで 交互に入れ替わり、このため、毎6個に示す如く、 全体としてほぼ均一に昇雄していく。

また。冷却時には、第1四の左側半分に示す如 く、加熱用ダンパ21が開、上部路8、下部路9 が開となり、炉内ガスは、矢印印で示す如く、冷 却用ガス通路10を通つて冷却体11代より冷却 され、処理室4内に入つて処理物Mを冷却する。

との冷却時にかける作用は、加熱時の昇温を降 進化かきかえて考えれば、他は同じである。した

がつて、第7歿に示す如き降匹特性を示し、金体 としてほぼ均一にガス温度が下降していく。

実際に運転した結果では、ガス分配装置を設置 しなくても、炉内の低度のパラッキが従来と比べ て約1/2~1/3となつている。また、正逆回 転切替えの周期をさらに俎かくすれば、礁度の不 均一は一関小さくたる。

なお、本発明を選用できる具体例を列挙すると、 ①機械部品等の金属筋処理、すなわち、歯単、ペ アリング、シャフト等の松板部品の加熱、浸炭、 **曾化、および、プレス型材、特殊工具巣のガス袋** 入裝置、②金属、非金属の加熱後のガス冷却装置、 4. 図面の簡単な説明 **すなわち、焼給金属、セラミック類の焼成および** 挽給後の冷却英量。③その他。ガス強制対抗によ る種々の目的の加熱装置および冷却接履等がある。 (発明の効果)

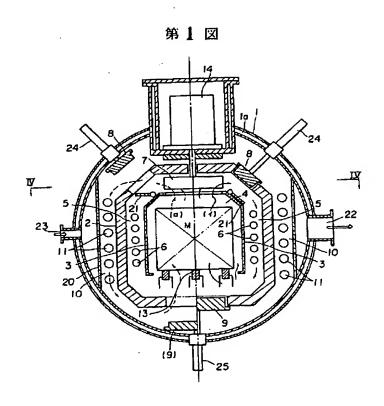
以上説明した本発明によれば、正述回転制御袋 健を設けて循環ファンを交互に正転。 逆転させな・ がら加熱または冷却を行うようにしたので、下配 の如き様々の優れた効果を貸する。

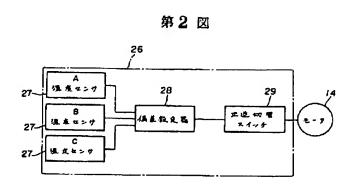
- ① 炉内のガス温度分布が均一になる。
- ② ガス温度分布が均一にたるので。処理対象物 を均一に加熱さたは冷却することができる。し たがつて、処理対象物の組織的、機械的強度の 均一化が得られ、また、変形や刻れが発生する のを防止することができる。
- ③ ガス温度分布が均一になるので、受以、強化 等の熱処理において、ガスの化学的反応が均一 に生じる。したがつて。均一な浸炭。望化等の 均一合金反応が行われ、機械的、物理的性質の 均一化が得られる。

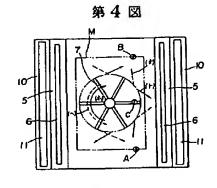
第1図~第7回は本発明の一実施例を示すもの で、第1図は熱処理炉の断面図(狙し、右側半分 は加熱時、左側半分は冷却時を示す)、第2四は 正逆回転制卸要量のブロック陸、第3回は正逆回 転削弾殻重の他の実施例を示すプロック図。第4 図は第1図にかけるN~N級新面の略図、第5図 は加熱用ガス通路にかけるガス流速分布図。 第6 図は加熱時の昇風特性図、第7図は冷却時の降風 特性図、電子図技術・即時の静風特性協定 無8図~ 第13個は従来例を示するので、第8図は熱処理 炉の所面図、第9図は第8図にかけるX-X級所面図、第10図は第8図にかけるX-X級所面の 略図、第11図は循環ガス通路にかけるガス流速 分布図、第12図は加熱用ガス通路にかけるガス 温度上昇量分布図、第13図は処理室内の昇速符 性図である。

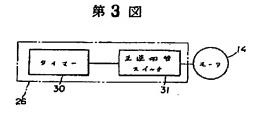
1……好体、4……処理量、5……加熱用ガス連路(循環ガス通路)、6……加熱体、7……循環ファン、10……冷却用ガス通路(循環ガス通路)
11……冷却コイル(冷却体)、14……モータ、
M……処理対象物、26……正逆回転制卸発性。

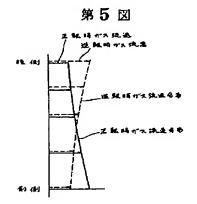
出頭人 石川島播遊建工業株式会社 代理人 弁理士 忠 贺 正 或



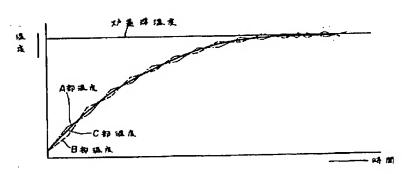


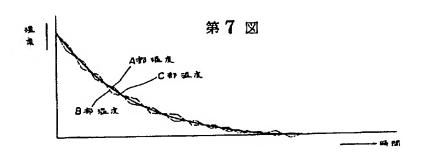






第6図





-----

